

alca in the European Search

report of EPOLAR 3383.6

Patent Abstracts of Japan

PUBLICATION NUMBER

10262884

PUBLICATION DATE

06-10-98

APPLICATION DATE

21-03-97

APPLICATION NUMBER

09087527

APPLICANT: CHISSO CORP;

INVENTOR: ISHIKAWA HIROTOSHI;

INT.CL.

: A47L 13/16 D04H 1/54 D06M 17/00

TITLE

: WIPER

ABSTRACT: PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a wiper made of nonwoven fabric of short fibers, which is highly storing in nonwoven fabric strength, reliably collects dusts to be collected not only on the nonwoven fabric surface but also in the inside and recessed parts and which can be used for a long time without falling off of the collected dusts.

> SOLUTION: A piece of thermally fused nonwoven fabric containing at least 30 wt.% of thermally fusing and crossing short fibers of 3-25 mm fiber length and more than 50% of crossing angular distribution of a specific crossing angle formed by the fused part and a heavy denier fiber net having the entire denier of 100-2000 are layered, a protrusion/recess having more than 0.2 mm difference of unevenness is formed and a minimum vertical or horizontal strength is made to be more than 1000 gf/5 cm.

COPYRIGHT: (C)1998,JPO

		g M
		4

(19) 日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号。

特開平10-262884

(43)公開日 平成10年(1998)10月6日

(51) Int.CL ⁶	藏別記号	F I	
A47L 1	3/16	A47L 13/16	Α
D04H	1/54	D04H 1/54	Α
D06M 1	7/00	D 0 6 M 17/00	н

		審查請求	未請求 請求項の数8 FD (全 8 貞)
(21)出願番号	特顧平9-87527	(71)出顧人	000002071
		İ	チッソ株式会社
(22) 出顧日	平成9年(1997)3月21日		大阪府大阪市北区中之島3丁目6番32号
		(72)発明者	永野 幸喜
			滋賀県草津市矢橋町550-40
		(72)発明者	石川 博敏
			奈良県生駒市真弓南2-1-26
		(74)代理人	弁理士 野中 克彦

(54) 【発明の名称】 ワイパー

(57)【要約】

【課題】 不織布強力が大で、且つ捕集すべきゴミを、 不識布の表面のみならず内部及び凹部に確実に捕集し、 捕集後のゴミが脱落せず且つ長期間使用できる短繊維不 織布製ワイパーを提供する。

【解決手段】 繊維長3~25mmの熱融着性短繊維を 少なくとも30重量%含有すし、且つ該短繊維が交差し 且つ融音部が形成する特定の交差角の交差角分布が50 %以上である熱融着不織布と、全繊度100~2000 デニールの太繊度繊維ネツトが積層され、且つ高低差が 0.2mm以上の凹凸が形成され、且つ縦又は横の最小 強力が1000gf/5cm以上であるワイパー。

【特許請求の範囲】

【請求項1】 単糸繊度0.6~50デニール、繊維長3~25mmの熱融着性短繊維を少なくとも30重量%含有する短繊維不織布と全繊度100~2000デニールの熱融着性太繊度繊維からなるネットが積層された多層構造のワイパーであつて、該短繊維不織布は該熱融着性短繊維の交点が融着され、かつ該交点が形成する交差角分布が総交点の50%以上を交差角60~90度で占め、該短繊維不織布の見かけ比容積が40~250cm。/gで、且つ該短繊維不織布と該ネットが一体化され、且つ該短繊維不織布が凸部と凹部の高低差が少なくとも0.2mmある凹凸を該ネットの目に添って形成し、且つ縦方向又は横方向の強力が1000gf/5cm以上であるワイバー。

【請求項2】 幅2mm以上の繊維塊が20個/m²以下である短繊維不織布と、熱融着性太繊度繊維からなるネツトが融着された請求項1に記載のワイパー。

【請求項3】 熱融着性短繊維が融点差が15℃以上ある二以上の熱可塑性樹脂からなる複合繊維で且つ低融点熱可塑性樹脂が繊維表面の少なくとも一部を形成している熱融着性複合繊維である請求項1又は2に記載のワイバー。

【請求項4】 熱融着性太繊度繊維からなるネツトが、 融点差が15℃以上ある二以上の熱可塑性樹脂からなる 複合繊維で且つ低融点熱可塑性樹脂が繊維表面の少なく とも一部を形成している熱融着性複合モノフイラメント で、且つ該モノフイラメントの交点が融着された物であ る請求項1~3の何れかに記載のワイバー。

【請求項5】 熱融着性太繊度繊維からなるネットが、 融点差が15℃以上ある二以上の熱可塑性樹脂からな り、且つ低融点熱可塑性樹脂が繊維表面の少なくとも一 部を形成している熱融着性複合フラットヤーンで、且つ 該フラットヤーンの交点が融着された物である請求項1 ~3何れかに記載のワイパー。

【請求項6】 熱融着性短繊維が、ポリオレフイン系熱可塑性樹脂、ポリエステル系熱可塑性樹脂の何れかが使用された繊維である請求項1~5の何れかに記載のワイパー。

【請求項7】 熱融着性太緻度繊維からなるネツトが、 ポリオレフイン系熱可塑性樹脂、ポリエステル系熱可塑 性熱可塑性樹脂の何れかが使用された繊維である請求項 1~6の何れかに記載のワイパー。

【請求項8】 短繊維不織布に、鉱物油、合成油、シリコーン油、界面活性剤から選ばれる何れかの一種以上の油剤が、該短繊維不織布100重量部に対して2~100重量部付着された請求項1~7の何れかに記載のワイパー。

【発明の詳細な説明】

[0010]

【発明の属する技術分野】本発明は家庭用、工業用等に

使用される不織布製のワイバーに関する。

[0011]

【従来の技術】キツチン、人間の手、トイレ等を拭き清めるワイバーとして、パルプやレーヨン等の親水性繊維を絡合処理した不織布ワイパーや、該親水性繊維をバインダー接着処理した不織布ワイパー等が使用されている。又該不織布に水を含有させ更に該ワイパーをフイルムで審着包装させたウエツトタオル等も使用されている。該ワイパーやウエツトタオル等は比較的短期間の使用、あるいは、汚れ等の少ない用途には使用可能であるが、強力が不足したり、毛羽立ち等の問題があり、長期の使用或いは、比較的重加重下での繰り返し拭き取り用には使用できない。

【0012】特開平4-96724号公報に、分割型極 細繊維と太繊度繊維を混合し更に交絡処理した不織布ワ イバーが開示されている。又特開平4-288113号 公報に、熱収縮性フイルム等のシートに繊維ウエブを積 層し、熱エンボスロールで熱圧着し、不織布に凹凸状を 形成した掃除用シートが開示されている。前記2件の特 開公報に開示された不織布ワイパー等は、不織布が凹凸 状を形成しているのでその凹部に比較的粗大なゴミを収 納捕捉するという効果があるとしている。しかし何れも その凹部と凸部の適切な高低差が開示されていない。又 該不識布はカード法ウエブを交絡処理した物であり、繊 維同士の交点が熱融着がされていないか、又はエンボス ロールによる、不十分な点状の融着でしかない。又該不 織布は繊維が機械方向に配向された物であり、繊維がラ ンダム方向に配向した物ではない。従って、不織布の見 .かけ比容積が小でありしかも積層後のワイパーの強力が 小さいワイパーである。従って使用中に毛羽がでたり、 毛羽が拭き取るべき家具等の角等に付着残置したり、長 期の使用に耐えない等の課題がある。又前記のワイパー は捕捉すべき毛髪や砂等が不織布の表面の毛羽等で捕捉 されるが、不識布の内部に砂や毛髪等が入りこみ難い。 そのため捕捉後砂等が脱落しやすいという課題がある。 [0013]

【発明が解決しようとする課題】本発明の目的は、捕捉すべきゴミ等を的確に不織布の表面及び、不識布の内部、及び凹部に捕捉し、捕捉後のゴミが脱落しにくく、強力が大で、見かけ比容積が大で、且つ長期間使用出来る不織布状のワイパーを提供する事にある。更には、不識布状のワイパーを提供する事にある。

[0014]

【課題を解決するための手段】本発明は前記課題を解決 するものであり、以下の構成を取る。

(1) 単糸繊度0.6~50デニール、繊維長3~25mmの熱融着性短機維を少なくとも30重量%含有する短機維不織布と全機度100~2000デニールの熱融着性大線度繊維からなるネットが積層された多層構造のワイバーであつて、該短線維不織布は該熱融着性短機

維の交点が融着され、かつ該交点が形成する交差角分布が総交点の50%以上を交差角60~90度で占め、該短線維不織布の見かけ比容積が40~250cm³/gで、且つ該短線維不織布と該ネツトが一体化され、且つ該短線維不織布が凸部と凹部の高低差が少なくとも0.2mmある凹凸を該ネツトの目に添って形成し、且つ縦方向又は横方向の強力が1000gf。5cm以上であるワイパー。

- (2) 幅2mm以上の繊維塊が20個/m²以下である短繊維不織布と、熱融着性大繊度繊維からなるネットが融着された(1)項に記載のワイパー。
- (3) 熱融者性短繊維が融点差が15℃以上ある二以上の熱可塑性樹脂からなる複合繊維で且つ低融点熱可塑性樹脂が繊維表面の少なくとも一部を形成している熱融者性複合繊維である(1)又は(2)項に記載のワイバー
- (4) 熱融着性太繊度繊維からなるネツトが、融点差が15℃以上ある二以上の熱可塑性樹脂からなる複合繊維で且つ低融点熱可塑性樹脂が繊維表面の少なくとも一部を形成している熱融着性複合モノフイラメントで、且つ該モノフイラメントの交点が融着された物である(1)~(3)項の何れかに記載のワイバー。
- (5) 熱融着性太繊度繊維からなるネットが、融点差が15℃以上ある二以上の熱可塑性樹脂からなり、且つ低融点熱可塑性樹脂が繊維表面の少なくとも一部を形成している熱融着性複合フラットヤーンで、且つ該フラットヤーンの交点が融着された物である(1)~(3)項何れかに記載のワイバー。
- (6) 熱融着性短纖維が、ポリオレフイン系熱可塑性 樹脂、ポリエステル系熱可塑性樹脂の何れかが使用され た繊維である(1)~(5)項の何れかに記載のワイパ
- (7) 熱融着性太繊度繊維からなるネツトが、ポリオレフイン系熱可塑性樹脂、ポリエステル系熱可塑性熱可塑性樹脂の何れかが使用された繊維である(1)~
- (6)項の何れかに記載のワイパー。
- (8) 短線維不織布に、鉱物油、合成油、シリコーン油、界面活性剤から選ばれる何れかの一種以上の油剤が、該短線維不織布100重量部に対して2~100重量部付着された(1)~(7)項の何れかに記載のワイパー。

[0015]

【発明の実施の形態】本発明のワイパーに使用されている短載雑不織布は、単糸繊度が0.6~50デニール、繊維長が3~25mmの熱融着性短繊維を少なくとも30重量%含有し、且つ該熱融着性短繊維の交点が融着し、しかも該融着部が形成する交差角分布が特定の数値をとるようにランダムに繊維が配向され、しかも見かけ比容積の大きい不織布である。該短繊維不織布は該熱融着性短繊維が30~100重量%、後記他の短繊維が7

0~0重量%からなる。該熱融着性短機維の混合比は好ましくは40~100重量%、更に好ましくは 50~100重量%である。該熱融着性短機維は熱可塑性樹脂からなるレギュラー機維(単一成分からなる機維、以下同様)、熱可塑性樹脂からなる複合繊維等何れも使用できる。又他の短機維は該熱融着性短機維と親水性、融点、着色性、染色性、熱収縮性、単糸繊度、繊維長等が異なる繊維が使用できる。

【0016】繊維化する該熱可塑性樹脂として例えば高密度ポリエチレン、低密度ポリエチレン、線状低密度ボリエチレン、ポリプロピレン、プロピレンと他のαオレフインとの二〜三元共重合体等のポリオレフイン、ポリエチレンテレフタレート、ポリエチレンテレフタレートとイソフタル酸を共重合した低融点ポリエステル、ボリブチレンテレフタレート等のポリエステル、ナイロンー6、ナイロンー66等のボリアミド、ポリ弗化ビニリデン、ポリフエニレンサルフアイド、ポリ塩化ビニル、ポリ塩化ビニリデン等の樹脂、及び前記樹脂の混合物等が用いられる。

【0017】レギュラー短繊維の場合、前記熱可塑性樹 脂を紡糸し、繊維化した物が使用出来る。繊維の油吸着 性、価格等の点で、とりわけポリオレフイン繊維や、ポ リエチレンテレフタレート繊維等が好ましく使用でき る。又複合短繊維の場合、前記熱可塑性樹脂を輔芯型、 並列型、海島型、多分割型等に複合紡糸した繊維が使用 できる。該複合繊維は使用された複数の熱可塑性樹脂 で、融点差がある複合繊維や、融点差のない複合繊維等 何れも使用出来る。鞘芯型、並列型等の複合繊維のよう に、低融点熱可塑性樹脂が繊維表面の少なくとも一部を 形成し、高融点熱可塑性樹脂が他の部分を形成するいわ ゆる熱融着性複合繊維の場合、後記不織布化時の熱処理 で繊維が完全に溶融せず、熱融着性及び繊維の形態保持 性等の両方を合わせ持つので多孔性且つ高強力不織布が 得られる。該熱融着性複合繊維の場合、低融点熱可塑性 樹脂と高融点熱可塑性樹脂の融点差が15℃以上ある樹 脂の組合せが好ましい。例えば高密度ポリエチレン/ボ リプロピレン、低密度ポリエチレン/ポリプロピレン、 高密度ポリエチレン/ポリエチレンテレフタレート、低 融点ポリエチレンテレフタレート/ポリエチレンテレフ タレート、線状低密度ポリエチレン/ポリプロピレン、 ナイロンー6/ナイロンー66等の組合せが例示出来 る。低融点熱可塑性樹脂と高融点熱可塑性樹脂の複合比 は低融点熱可塑性樹脂が20~80重量%、高融点熱可 塑性樹脂が80~20重量%であり、好ましくはそれぞ れ(30~70)重量%/(70~30)重量%、更に 好ましくは (35~65) 重量%/(65~35) 重量 %である。

【0018】複合繊維を構成する複数の熱可塑性樹脂間で融点差が殆ど無い複合繊維の例として、分子量や分子量分布等が異なる同じ樹脂の組合せからなる複合繊維が

例示できる。この複合繊維は立体捲縮、不織布の熱収縮性、不織布の嵩高性等の機能を付与できる。分子量や分子量分布等がほぼ同じであるが、各樹脂に添加された各種添加物等が異なる樹脂の組合せからなる複合繊維等も例示できる。例えば輔成分にのみ親水性剤を添加し芯成分に親水剤を添加しない樹脂の組合せからなる複合繊維、輔成分に顔料を添加しない樹脂を用い芯成分に顔料を添加した樹脂の組合せからなる複合繊維等を例示できる。

【0019】前記熱融着性短繊維は単糸繊度が0.6~ 50デニール、繊維長が3~25mmの短繊維である。 単糸繊度は好ましくは0.7~30デニール、更に好ま しくは0.8~10デニールである。単糸繊度が0.6 デニール未満であると繊維の均一開繊、均一分散が劣る 不織布となる、又50デニールを超えると風合いが劣 り、しかもワイバーとして使用した場合家具等に小さな 傷を付ける事がある等の問題がある。又繊維長が3mm 未満であると、繊維がパウダー状になり、塊状の物が多 量に混合したり、後記熱処理後の不織布に未融着繊維が 多量に存在し、ワイパーとして使用した場合、短繊維の 脱落等が発生するようになり、25mmを超えると均一 なウエブが形成され難く、何れも好ましくない。。又他 の短繊維は、単糸繊度が0.6~50デニール、繊維長 が3~25mmである。 単糸繊度や繊維長の好ましい範 囲等は、前記熱融着性短繊維と同じである。

【0020】本発明のワイパーに使用される短機維不織布は、前記熱融着性短機維30~100重量%と他の短機維70~0重量%とを混合し、エアレイ法等でウエブとし、更に熱融者性短機維が融着する温度以上に熱処理し該熱融着性短機維の交点を融着する事により得られる。勿論熱処理はウエブと太機度繊維ネットを積層後にしても良い。不織布の製法は短機維をランダム方向に配向するという本願発明の目的が達成されていれば特に限定されない。短機維のランダム配向性の尺度とし、交差角分が用いられる。該製法として混合ウエブを筒状型スクリーンで回転させながら通過し、ネットコンベアー等に捕集する方法がある。又混合ウエブを補よのスクリーンで該スクリーンを振動させながら通過し、ネットコンベアー等に捕集する方法、混合ウエブをネットコンベアーに直接散布集積する方法等を例示出来る。

【0021】本発明のワイパーを構成している短繊維不織布は、後記太繊度ネットと積層され且つワイパーの状態で、熱融着性短繊維の融着による交点の交差角分布が総交点の少なくとも50%を交差角60~90度で占めている。即ち熱融着性短繊維同士又は熱融着短繊維と他の短繊維が交差し且つその交点が融着された部分が形成する4つの交差角のうち最小の交差角が60~90度である物が融着された交点の総数の少なくとも50%ある不織布である。又該不織布は見かけ比容積が40~250cm³/gである。好ましくは43~200cm³/

g、更に好ましくは45~185 cm[®] gである。該 嵩高な比容積をとる事によりその空隙にゴミを確実に捕 捉する。

【0022】又該不織布は各短繊維の開繊性の良い、均一に分散された物が好ましい。該短繊維の開繊性の尺度として、幅2mm以上の繊維塊が20個/m²以下である物が好ましい。該繊維塊は、短繊維製造時の粘着等による各短繊維同士の密着防止、短繊維間の剥離性の良い油剤付着等の製造条件の設定、不織布を製造する際の製造条件等の設定を慎重にする事により達成できる。

【0023】本発明のワイパーを構成するもう一つの部 材である太繊度繊維ネツトは、総繊度が100~200 Oデニールの繊維が編織されたネツトである。該太繊度 繊維はモノフイラメント、紡績糸、複合モノフイラメン ト、フラットヤーン、多層構造のフラットヤーン、マル チフイラメント等何れも使用可能である。とりわけ熱可 塑性樹脂が使用されたレギュラーモノフイラメントや、 低融点熱可塑性樹脂が繊維表面の少なくとも一部を形成 し、高融点熱可塑性樹脂が他の部分を構成する、鞘芯 形、並列形等の複合モノフイラメント等が、該フイラメ ント自身の熱融着性、及び該フイラメントと短纖維不織 布との熱融着性が二重に有するので好ましく用いられ る。又該フイラメントは熱収縮がある物が好ましく用い られる。該熱収縮は後記積層後の短繊維不織布とネツト とを熱処理し、両者を一体化した場合、熱収縮により、 短繊維不織布層が凹凸を形成するような程度あればよ い。熱収縮形ネツトの場合、面積収縮率で5~50%あ ればよい。該熱収縮形モノフイラメント等として、ブロ ピレンと他のαオレフインとの二〜三元共重合体等を使 用した潜在熱収縮性モノフイラメント、潜在熱収縮性フ ラットヤーン等が例示出来る。又モノフイラメントやフ ラットヤーンを低温延伸し、潜在熱収縮率を比較的大に 設定した物も使用出来る。該太繊度繊維の全繊度は10 0~2000デニールであり、好ましくは110~10 00デニール、更に好ましくは130~500デニール である。全繊度が100デニール未満の場合、後記積層 不織布の強力アツプや不織布層の凹凸化が困難である。 又2000デニールを超えると、後記積層不織布の強力 が高い物が得られるが、不識布の風合いが硬くなつた り、不織布を所定のサイズに切断し、ワイパーとして使 用した場合、切断面から太繊度繊維がはみ出し、家具等 を拭きとる場合、小さな傷を付ける場合があるので何れ も好ましくない。又該ネツトの目の大きさは一個が25 ~900mm゚であればよい。該目の大きさは好ましく は36~625mm²、更に好ましくは49~400m m²である。該ネツトは編織後その繊維同士の交点が融 着された物、融着していない物何れも使用出来る。

【0024】本発明の短繊維不識布ワイバーは前記熱融着処理前の短繊維ウエブや熱融着処理した短繊維不織布等と前記太繊度繊維ネツトとを積層し、更に熱処理等に

より、その両方を一体化する事により得られる。短繊維 不識布とネットとの積層は交互に行い、その層数の上限 は特にないが、目的、用途により選択されるべきであ る。実用的には6層程度迄であると考えられる。積層後 の熱処理により、該ネツトが熱収縮し、該短繊維不織布 が該ネットの目の部分(ネットが存在しない部分)が凸 状で、太繊維(ネット)に接触する部分が凹状であり、 不識布が全体に凹凸状のある物が得られる。本発明のワ イパーは凸部と凹部の差がO.2mm以上あればよい。 この差は好ましくは0.25~6mm以上であり、更に 好ましくは0.3~4mm以上であるである。不織布の 目付けが小で、該ネツトの熱収縮率が大である場合、凸 部と凹部の差が大である物が得られる。この差が0.2 mm未満の場合、捕集後のゴミ等が脱落しやすい。又6 mmを超えてもよいが、特殊な製法を必要とするので、 ワイバーが比較的高価となる。又、本発明のワイバーは 表面と裏面で凹凸差が異なつていてもよい。表面の短線 維不織布がネットの目に相当する空隙部分が凸で裏面の 目に相当する空隙部分が凹を形成していても良い。この 場合裏面の凹凸差はネツトの太越度繊維部が凸で、ネツ トの目に相当する空隙部分が凹を形成するので、その高 低差が0.2mm以上あればよい。勿論表面の凹凸の高 低差が0.2mm以上あれば、裏面の凹凸差は 0.2 mm以下でも良い。なお、本発明で該凹凸の高低差は、 不識布凸部の頂部を垂直に切断した横断面の顕微鏡写真 から、その頂部と底部の差を10点求め、その平均値 (mm)を高低差とした。本発明のワイパーは、熱エン ボスロール等で不織布が凹凸状を形成された物であつて も良い。該エンボスロールによる物の場合、その凹凸部 は該ネツトの目と無関係に形成しても良い。本発明のワ イパーは、短繊維不識布と該ネツトが実質的に熱融着な しで、ウオーターニードル法、ニードルパンチ法等によ る絡合処理、バインダー接着処理等で一体化された物で あつても良い。

【0025】本発明のワイパーは縦又は横方向の強力が、1000gf/5cm以上ある物である。該強力は好ましくは1200gf/5cm以上、更に好ましくは1500gf/5cm以上である。該強力が1000g/5cm未満の場合、拭き取る場合、破れ等が起き易いので繰り返し長期間の使用が困難である。

【0026】本発明の短機維不織布ワイパーは、短機維不織布に、鉱物油、合成油、シリコーン油、界面活性剤から選ばれる何れかの一種以上の油剤が該短機維100重量部に対して2~100重量部付着された物であつても良い。前記鉱物油としては、パラフイン系炭化水素、ナフテン系炭化水素、芳香族炭化水素等が例示出来る。又合成油としては、アルキルベンゼン油、ポリオレフイン油、ポリグリコール油等が例示出来る。又シリコーン油としては直鎖状ジメチルポリシロキサン、環状ジメチルポリシロキサン、メチルハイドロジエンポリシロキサ

ン、各種変性シリコーン等が例示できる。又前記界面活 性剤としては、炭素数10~22のアルキル基又はアル ケニル基を有するモノ長鎖アルキルトリメチルアンモニ ウム塩、ジ長鎖アルキルジメチルアンモニウム塩、モノ 長鎖アルキルジメチルベンジルアンモニウム塩等の陽イ オン系界面活性剤が例示出来る。又ポリオキシエチレン (6~35モル)長鎖アルキル又はアルケニル(第1級 又は第2級C8~C22) エーテル、ポリオキシエチレ ン(6~35モル)アルキル(08~018)フエニル エーテル等のポリエチレングリコールエーテル型、ポリ オキシエチレンポリオキシプロピレンブロツクコポリマ - 、グリセリン脂肪酸エステル、ソルビタン脂肪酸エス テル、アルキルグリコシド等の多価アルコール型等が例 示できる。該油剤を、浸漬法、スプレー法、タツチロー ル法等で不識布に付着すれば良い。又該油剤の付着量は 短繊維不織布100重量部に対して2~100重量部で ある。該油剤の付着量は好ましくは2.5~80重量 部、更に好ましくは3~70重量部である。該付着量が 2重量部未満であると油剤付着による家具等の光沢発生 等の効果が顕著でなく、100重量%を超えるとワイバ ーが、粘着性や人間の手への油剤付着等が起きるので好 ましくない。

[0027]

【実施例】以下実施例で本発明を更に詳細に説明する。 なお各例において、ワイパーの物性や払拭性等の評価は 以下に示す方法で行った。

強力:ワイパーを縦方向及び横方向に5cm×15cmの大きさの試験片をそれぞれ5枚ずつ採取する。引っ張り強度試験機を用い、それぞれの方向の平均強力を求める。縦又は横方向強力のうち、弱い方の強力を強力とした。単位、gf/5cm。

交差角分布:不識布を電子顕微鏡を用い撮影する。該写真から熱融着性短鐵維同士が交差し且つその交点が融着された部分及び又は熱融着性短繊維と他の短繊維が交差し且つその交点が融着された部分であつて、その交点が形成する4つの交差角のうち最小の交差角を100以上測定する。そのうち最小の交差角が60~90度である物の含有率(%)を算出する。

交差角分布(%)=(最小の交差角が60~90度の数/測定した交差点の総数)×100

【0028】短繊維不織布の見かけ比容積:ワイパーから短繊維不織布を剥離し、厚みと重量を測定し、見かけ 比容積を算出する。単位cm³/g。

【0029】人頭髪の払拭性:金属製の机上に長さ10cmの人頭髪を12本とり、それらが机上で均一に分布するように散布する。20cm×20cmの大きさのワイパーで軽く3回、円を描くように拭き取る。拭き取った後、ワイパーを垂直に1分間吊り下げ、捕集不完全な人頭髪を自然脱落させる。その後ワイパーに捕集した人頭髪の数を数える。以下の判断で払拭性を判定した。

良:10本以上捕集した場合。 不良:9本以下である場合。

小麦粉の払拭性:金属製の机上に市販の小麦粉を0.8 gをそれらが机上で均一に分布するように散布する。2 0cm/20cmの大きさのワイパーで軽く3回、円を描くように拭き取る。拭き取った後、ワイパーを垂直に 1分間吊り下げ、捕集不完全な小麦粉を自然脱落させる。その後机上に残留した未捕集小麦粉の重量を測定 し、ワイパーに捕集した小麦粉の捕集率を、算出する。 以下の判断で払拭性を判定した。

良:75%以上捕集した場合。 不良:75%未満である場合。

【0030】繊維塊:20cm×20cmの大きさのワイパーを拡大境を用い、短繊維が開機不良で密着凝集した幅が2mm以上で融着有り、又は融着なしの繊維塊の数をカウントする。繊維塊の数を1m²当たりの数に換算する。単位、個/m²。

【0031】ワイパーの凹凸の高低差:表面側又は裏面側のうち、その凹凸の高低差が大である何れか一方の面の高低差を測定した。高低差は短線維不織布層の凸部の頂部と凹部の底部との差を10点測定し、平均値を算出する。単位mm。なお該高低差は顕微鏡写真から求めた

【0032】実施例1

鞴成分が高密度ボリエチレンで芯成分がボリブロビレン からなる輔芯型複合繊維であつて、単糸繊度2.5デニ ール、繊維長5mmの熱融着性短繊維をエアレイ法でウ エブを製造した。なお用いた熱融着性短繊維は、搭縮が 殆ど無いストランドチョツプであつた。該ウエブをスル エアー熱処理機を用い、温度143℃で熱処理し、該 短繊維の交点が融着した不識布を得た。単糸繊度250 デニールの結晶性プロピレン・エチレン・ブテンー1共 重合体からなるモノフイラメントを用い、縦横それぞれ 2本/25mmの平織布を織製した。該平繊布をカレン ダーロールで温度136℃で処理し、繊維の交点が融着 した太繊度繊維ネツトを得た。前記ネツトに前記不織布 を積層し、スルーエアー型熱処理機を用い、温度143 ℃で熱処理し該不織布と該ネツトが熱融着し一体化した 二層構造のワイパーを得た。 該ワイパーは熱処理によ り、太繊度ネツトが収縮し、ネツトの空隙に相当する目 の部分の不織布が凸部を形成し、ネツトの太繊度繊維に 接触する部分の不織布が凹部を形成し、全体に凹凸を形 成した物であつた。該ワイバーの物性、払拭性等の評価 結果を表1に示す。表1から本発明のワイバーは強力、 払拭性等の性能が良い物であることが分かる。

【0033】 【表1】

	不識布		最小	四乙	繊維	人顧	小发	
}	母籽	比容積	交差角	強力	差	缠	髮	₽
	g / m²	cm³/g	分布%	gf/5cm	m m	3/e#	}	
史施例 1	18	8 6	7 8	2085	0.4	0	良	皮
实施例2	5 8	9 5	8 0	3121	1.1	0	良	良
实施例 3	6 2	1 1 6	8 3	5360	1.3	0	良	良
实施例4	80	108	8 1	3080	2. 1	0	良	良
実施例 5	6 1	4 1	8 6	3230	0.3	0	良	良
実施例 6	~	_	-	-	1.3	0	崑	良
比較例1	4 2	3 5	3 8	760	0.0	o	不良	不良
比較例 2	4 2	3 7	8 2	3810	0.0	0	不良	不良
比較例 8	6.0	7 8	8 3	3990	0.0	3 2	不良	不良

【0034】実施例2

輔成分が高密度ボリエチレンで芯成分がボリエチレンテレフタレートからなる輔芯型複合繊維であつて、単糸繊度1.8デニール、繊維長4mmの熱融着性短繊維を用い前記実施例1同様エアレイ法でウエブを製造した。なお用いた熱融着性短繊維は、捲縮が殆ど無いストランドチョツブであつた。該ウエブを前記実施例1同様スルーエアー熱処理機を用い、温度140℃で熱処理し、該短繊維の交点が融着した不織布を得た。前記実施例1で例

示した物に同じネツト及び前記熱融着性短繊維不織布を 用い、該不織布/該ネツト/該不織布のように三層構造 に積層した。該積層不織布を前記実施例1同様スルーエ アー熱処理機を用い、温度140℃で熱処理し、短繊維 不織布とネツトが融着し且つ表面の短繊維不織布と裏面 の短繊維不織布も熱融着し一体化した三層構造のワイパーを得た。該ワイパーは熱処理により、太繊度ネツトが 収縮し、ネツトの空隙に相当する目の部分の表面側の不 織布が凸部を形成し、ネツトの太繊度繊維に接触する部 分の表面側の不識布が凹部を形成し、全体に凹凸を形成した物であった。又裏面側は、凹凸差があるが若下表面側よりその差が少ない物であった。該ワイバーの物性、払拭性等の評価結果を表1に示す、表1から本発明のワイパーは強力、払拭性等の性能が良い物であることが分かる。

【0035】実施例3

第一成分がプロピレン・エチレン・ブテン-1共重合体 で第二成分がポリプロピレンからなる並列型複合繊維で あつて、単糸繊度3.2デニール、繊維長10mmの熱 融着性短繊維を用い前記実施例1同様エアレイ法でウエ ブを製造した。なお用いた熱融着性短繊維は、立体捲縮 がある繊維であった。該ウエブは積層化前の熱処理をせ ずウエブ状で採取した。単糸繊度290デニールのブロ ピレン・エチレン・プテンー1共重合体からなるモノフ イラメントを用い、縦横それぞれ3本/25mmの平轍 布を織製した。該平織布をカレンダーロールで温度13 5℃で処理し、繊維の交点が融着した太繊度繊維ネット を得た。前記ネツト及び前記短繊維ウエブを用い、該ウ エブ「該ネツト」該ウエブのように三層構造に積層し た。該積層不識布を前記実施例1同様スルーエアー熱処 理機を用い、温度145℃で熱処理し、短繊維の交点の 融着及び短繊維不織布とネツトが融着し且つ表面の短繊 維不織布と裏面の短繊維不織布も熱融着し一体化した三 層構造のワイパーを得た。該ワイパーは熱処理により、 太繊度ネツトが収縮し、ネツトの空隙に相当する目の部 分の表面側の不識布が凸部を形成し、ネツトの太繊度繊 維に接触する部分の表面側の不識布が凹部を形成し、全 体に凹凸を形成した物であつた。又裏面側は、凹凸差が あるが若干表面側よりその差が少ない物であつた。該ワ イバーの物性、払拭性等の評価結果を表1に示す。表1 から本発明のワイパーは強力、払拭性等の性能が良い物 であることが分かる。

【0036】実施例4

輔成分が高密度ポリエチレンで芯成分がポリプロピレン からなる偏芯鞘芯型複合繊維であつて、単糸繊度3.1 デニール、繊維長14mmの熱融着性短繊維35重量% と、単糸繊度2.1デニール、繊維長6mmのレーヨン 65重量%を混合し、前記実施例1同様エアレイ法でウ エブを製造した。なお用いた熱融着性短繊維は、立体捲 縮がある繊維であった。又他の短繊維として用いたレー ヨンは捲縮のないストランドチョップであつた。該ウエ ブは積層化前の熱処理をせずウエブ状で採取した。第一 成分がプロピレン・エチレン・プテン-1共重合体で、 第二成分がポリプロピレンからなり、該第一成分が表面 層及び裏面層を構成し、第二成分が中間層を形成する三 層構造で繊度210デニールのフラットヤーンを用い、 縦横それぞれ2本/25mmの平轍布を織製した。該平 織布をカレンダーロールで温度134で処理し、繊維の 交点が融着した太繊度フラツトヤーンネツトを得た。前 記ネツト及び前記短繊維ウエブを用い、該ウエブ/該ネ ツト。該ウエブのように三層構造に積層した。該積層不 織布を前記実施例1同様スルーエアー熱処理機を用い、 温度145℃で熱処理し、短繊維の交点の融着及び短線 維不識布とネツトが融着し且つ表面の短繊維不織布と裏 面の短繊維不織布も熱融着し一体化した三層構造のワイ パーを得た。該ワイパーは熱処理により、太繊度繊維ネ ツトが収縮し、ネツトの空隙に相当する目の部分の表面 側の不織布が凸部を形成し、ネツトの太繊度繊維と接触 する部分の表面側の不織布が凹部を形成し、全体に凹凸 を形成した物であつた。又裏面側は、凹凸差があるが若 干表面側よりその差が少ない物であつた。該ワイパーの 物性、払拭性等の評価結果を表1に示す。表1から本発 明のワイバーは強力、払拭性等の性能が良い物であるこ とが分かる。又該ワイパーは親水性繊維を含有するの で、水の吸収性が優れた物である。

【0037】実施例5

前記実施例1に記載した物に同じ熱処理前のエアレイ法 短繊維ウエブ及び太繊度繊維ネツトを用い、該ウエブ/ 該ネット/該ウエブのように三層構造に積層した。更に ウオーターニードル法で水圧40kgf/cm²の条件 で水柱絡合処理した。その後該積層不織布を前記実施例 1同様スルーエアー熱処理機を用い、温度145℃で熱 処理し、短繊維の交点の融着及び短繊維不織布とネツト が融着し且つ表面の短繊維不織布と裏面の短繊維不織布 も熱融着し一体化した三層構造のワイバーを得た。該ワ イバーは熱処理により、太繊度繊維ネツトが収縮し、ネ ツトの空隙に相当する目の部分の表面側の不織布が凸部 を形成し、ネツトの太繊度繊維と接触する部分の表面側 の不識布が凹部を形成し、全体に凹凸を形成した物であ つた。又裏面側は、凹凸差があるが若干表面側よりその 差が少ない物であつた。該ワイパーの物性、払拭性等の 評価結果を表1に示す。表1から本発明のワイパーは強 力、払拭性等の性能が良い物であることが分かる。

【0038】実施例6

前記実施例3で得た熱処理後の一体化したワイバーに下記の油剤をスプレー法でその表面及び裏面に均一に付着した。油剤は流動パラフイン85重量%とポリオキシエチレン(平均付加モル数3.3モル)アルキル(C12~C13)エーテル15重量%との混合物であつた。スプレー後温度80℃でスルーエアー熱処理した。この熱処理中で、不識布は殆ど熱収縮が観察されなかつた。太機度ネツトを除く、短機維不識布に対する油剤の付着量は、短機維不識布が100重量部に対して、該油剤4重量部であつた。該ワイパーの払拭性等の評価結果を表1に示す。表1から本発明のワイバーは強力、払拭性等の性能が良い物であることが分かる。又該ワイパーで払拭後の机上面は払拭前に較べ光沢がある事が確認された。

【0039】比較例1

鞘成分が高密度ポリエチレンで芯成分がポリプロピレン

からなる単糸繊度3.0デニール、繊維長51mm、接縮数13山/25mmの二次元捲縮のある繊維長の比較的長い繊維を用い、カード法ウエブを得た。該ウエブを前記実施例1に同じスルーエアー型熱処理機を用い温度145℃で熱処理し、繊維の交点が融着した不織布状のワイパーを得た。該ワイパーは表面、裏面何れも凹凸の無いフラツトであつた。該ワイパーの物性、払拭性等の評価結果を表1に示す。表1から本発明のワイパーは強力が小で、見かけ比容積が小で、且つ人頭髪や砂等の払拭性等の性能が不良であることが分かる。該ワイバーは払拭後、人頭髪端部の不織布内部への進入や、小麦粉の不織布内部への進入が少なく、一分間垂直に吊り下げている間に脱落が多い物であつた。

【0040】比較例2

繊度250デニールのポリプロピレンモノフイラメント を用い、縦横それぞれ2本/25mmの平織布を織製し た。該平織布を前記実施例1同様カレンダーロールで温 度152℃で処理し、繊維の交点が融着した太繊度繊維 ネツトを得た。前記比較例1で用いたカード法ウエブと 前記太繊度ネツトを該ウエウ/該ネツト/該ウエブのよ うに三層構造に積層した。該積層不織布を前記実施例1 同様スルーエアー熱処理機を用い、温度145℃で熱処 理し、ウエブの繊維同士の交点の融着及び該不織布とネ ツトが融着し、且つ表面の不織布と裏面の不織布も熱融 若し一体化した三層構造のワイパーを得た。該ワイパー は熱処理により、太繊度ネツトが収縮せず、表面、裏面 何れも凹凸のないフラツトな物であつた。該ワイバーの 物性、払拭性等の評価結果を表1に示す。表1から本発 明のワイパーは強力が大であるが、見かけ比容積が小 で、且つ人頭髪や砂等の払拭性等の性能が不良であるこ とが分かる。又該ワイバーは払拭後、人頭髪端部の不織 布内部への進入や、小麦粉の不識布内部への進入が少な く、一分間垂直に吊り下げている間に脱落が多い物であ つた。

【0041】比較例3

単糸繊度3.0デニール、繊維長10mmの高密度ポリエチレンレギュラー繊維を用い、前記実施例1同様の製

法でエアレイ法ウエブを製造した。該短繊維ウエブは熱 処理前の観察で繊維塊が多数混入した物であつた。該ウ エブを前記実施例1同様スルーエアー熱処理機を用い、 温度135℃で熱処理し繊維同士の交点が融着した不織 布を得た。該不織布と前記比較例2で用いた物に同じネ ツトを用い、該不織布 該ネツト 該不織布のように三 層構造に積層した。該積層不織布を前記実施例1同様ス ルーエアー熱処理機を用い、温度135℃で熱処理し、 ウエブの繊維同士の交点の融着及び該不織布とネツトが 融着し、且つ表面の不織布と裏面の不織布も熱融着し一 体化した三層構造のワイパーを得た。該ワイパーは熱処 理により、太繊度ネツトが収縮せず、表面、裏面何れも 凹凸のないフラツトな物であつた。該ワイバーの物性、 払拭性等の評価結果を表1に示す。表1から本発明のワ イパーは強力が大であるが、見かけ比容積が小で、且つ 人頭髪や小麦粉等の払拭性等の性能が不良であることが 分かる。又該ワイバーは払拭後、人頭髪端部の不織布内 部への進入や、小麦粉の不識布内部への進入が少なく、 一分間垂直に吊り下げている間に脱落が多い物であつ た。又該ワイパーは繊維塊があり、ワイーパーとして使 用した場合、該繊維塊により家具等の表面に小さな傷を 付けるので使用不可能と判断された。又風合いもザラツ キがあり、不良であつた。

[0042]

【発明の効果】本発明のワイパーは短繊維がランダム方向に配向され且つ嵩高で多孔性である不織布が凹凸を形成しているので、払拭すべきゴミを不織布の表面のみならず内部に食い込んだ状態で捕捉する。又不織布の凹部に確実に捕捉する。従って、払拭後のワイパーを乱雑に取り扱つたり、バー等に掛けて収納保存してもゴミが脱落する事がない。例えばゴミが比較的長い物の場合、その端部が不織布の内部に食い込みながら捕捉する。ゴミが粒状や粉状の物等の場合も同じである。又本発明のワイパーは太繊度繊維ネットで補強され、しかも不織布が熱融着されているので長期間使用しても毛羽等が無く、強力も大である。